EUROPEAN PATENT OFFICE

Patent Abstracts of Japan



PUBLICATION NUMBER

60155660

PUBLICATION DATE

15-08-85

APPLICATION DATE

24-01-84

APPLICATION NUMBER

59011493

APPLICANT: KAWASAKI STEEL CORP;

INVENTOR: GOTO MINOSHIGE;

INT.CL.

: C23C 2/06 C22C 18/00 C23C 2/28

TITLE

GALVANNEALED STEEL SHEET HAVING EXCELLENT SECONDARY ADHESION OF

COATED FILM AND ITS PRODUCTION

ABSTRACT: PURPOSE: To improve secondary adhesion of the coated film on the surface of a galvannealed steel sheet in the stage of producing said sheet by thickening Cr and incorporating the same into the uppermost layer of an Fe-Zn alloy plating layer.

> CONSTITUTION: Zn contg, 0.02~2.0wt% Cr is hot dipped at least on one surface of a steel plate at 20-100g/m² coating weight. The steel sheet is immediately put into a heating treatment furnace and is heated for 6-30sec at 500-600°C, by which the galvannealed steel sheet consisting of the Zn-Fe alloy plating layer contg. 8-15% Fe concn. is produced. The Cr in the hot dipping layer is thickened in the uppermost part of the plating layer during such heating treatment, thus forming the plating layer contg. 10-400mg Cr in 15g/m². The deterioration of the coated film during the use period and the deterioration of the adhesion of the coated film owing to corrosion at the boundary between the coated film and the plating surface are thus prevented in the case of painting such galvannealed steel sheet.

COPYRIGHT: (C)1985,JPO&Japio

⑩ 日本国特許庁(JP)

⑩特許出願公開

⑫ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭60-155660

@Int_Cl_4

識別記号

庁内整理番号

母公開 昭和60年(1985)8月15日

C 23 C 2/06 C 22 C 18/00 C 23 C 2/28

6926-4K

6411-4K 6926-4K 審査請求 未請求 発明の数 2 (全8頁)

❷発明の名称

塗膜の2次密着性が優れたガルバニールド鋼板およびその製造方法

②特 顧 昭59-11493

❷出 顧 昭59(1984)1月24日

⑫発 明 者

川辺

順 次

千葉市川崎町1番地 川崎製鉄株式会社技術研究所内 千葉市川崎町1番地 川崎製鉄株式会社技術研究所内

⑦発 明 者

理

多代

後藤

実 成

千葉市川崎町 1 番地 川崎製鉄株式会社技術研究 サラナーカグルナマス・エス・新2028

⑩出 願 人 川崎製鉄株式会社

弁理士 渡辺 望

神戸市中央区北本町通1丁目1番28号

明 細 1

1. 発明の名称

塗膜の2次密着性が優れたガルバニールド、鋼 板およびその製造方法

- 2. 特許請求の範囲
- (1) めっき層の最表層 15g/m 中に10mg以上400mg以下のクロムを含有することを特徴とする 登 膜 の 2 次 密 着性が 優れたガルバニールド 鋼板。
- (2) 鋼板の少なくとも一方の面に0.02~2.0 wt %のクロムを含有する亜鉛めっき層を形成し、かかる後に鉄-亜鉛合金相の成長を促進させるための加熱処理を行うことを特徴とする塗膜の2次密
- 3. 発明の詳細な説明

本 英 明 は、 飲 股 の 2 次 密 着性 が 優 れ た ガ ル バ ニー ル ド 鋼 板 お よ び そ の 製 造 方 法 に 関 す る も の で あ る 。

ガルパニールド鋼板は、亜鉛めっき直後または 暫時の後に加熱処理を加えることによって、主と して金属亜鉛からなるめっき層を主として鉄ー亜 鉛合金からなるめっき層に変えたもので、通常そ の目付量は20~100g/mである。その特性が 塗装後の耐食性、スポット溶接性などに関して比 較的優れることおよび比較的安価であることなど の理由で、ガルバニールド鋼板は自動車、家電機 器、建材等の分野で多量に使用されている。これ

らの工業分野では、製品に寿命延長(すなわち耐食性の向上) および製品外観の改善を目的として、用いたガルバニールド鋼板上に各種塗装を施すのが通例である。

塗装された製品はそれぞれの用途に供せられ、 名種自然環境下に長期間晒される。この間、ガル パニールド 鋼板のめっき層ー強膜界面において は、 塗膜の劣化、界面の腐食などによる塗膜密着 性(これを、塗装を短時間内での密着性と区別し て、一般的には 2 次密着性という)の劣化をきた すことが多い。このために塗膜が剝落することも あり、製品寿命の短命化、外観の劣化などの問題 を惹き起す。このようなことから、ガルパニール ド銅板の陸膜の2次密着性を改善することは重要な原照である。

ガルパニールド鋼板の塗膜の2次密着性の向上 を図る方法として、塗装前に燐酸塩処理、クロ メート処理などのいわゆる化成処理を行う技術が 多数開発されている。 しかし、例えば、クロメー ト処理はクロム酸塩の水溶液をスプレー法、侵債 法またはロールコート法により鋼板裏面に供給 し、酸化クロム、クロム酸塩などからなる薄皮膜 を鋼板表面に形成させるものであるが、この方法 は処理液がクロム公害の発生想になること、藤皮 腹または薄皮膜が付着しているめっき層の一部が 例えばプレス加工により破壊されることによっ て、2次密着性の改善効果が軽減されること、お よび上述の各工菜分野で広く用いられるスポット 溶接において溶接火花を発生し、同時に溶接電極 を激しく損耗することなどの重大な欠点を有して いる。

本発明は上述した実情に鑑みてなされたもの で、公害を発生することなく、また溶接電極を殆

0.02~2.0 ut%のクロムを含有する亜鉛めっき層を形成し、かかる後に鉄ー亜鉛合金相の成長を促進させるための加熱処理を行うことを特徴とする 強膜の2次密着性が優れたガルパニールド鋼板の 製造方法を提供するものである。

以下、本発明を更に詳細に説明する。

本発明において、クロム量をめっき層の最表層 15g/m中のクロム量で規制するのは、強限の 2次密着性が、めっき層の最表層の重量 15g/m中のクロム量で表わした時、そのクロム量と最も良く対応することに基づく。すなわち、本発明者もの研究の結果、めっき層を最実層から鋼板重量を分析定量したクロム量を分析定量したクロム量を分析定量したりの公りに、溶出重量 15g中のクロム量を基準に2次密着性を評した時のバラッキ幅が最も小さいことが判ったことに基づく。

また、最表層15g中のクロム量を10mg以上

ど損耗することもなく、従来のクロメート処理に よる効果以上に優れた強限の2次密着性を有し、 安価で、かつ従来のガルパニールド銅板の有する 優れた特性を保持したガルパニールド銅板および

その製造方法を提供することを目的とする。

特問昭60-155660(2)

本発明者等の研究の結果、めっき層中に数量の クロムを含有させた後、通常の加熱処理を施すこ とにより、

- (1) Fe-Zn合金の成長と同時にクロムのめっき 表層部への拡散、 礎化が進行すること、
- (2) 最表層部のクロム濃度が加熱処理前の平均 クロム濃度よりも著しく高まること、
- (3) その結果、強膜の2次密着性およびめっき 層の加工性が著しく改善されること、 などの知見を得て、本発明に至った。

すなわち、本発明は、めっき層の最表層 1 5 g/m 中に 1 0 mg以上 4 0 0 mg以下のクロムを含有することを特徴とする塗膜の 2 次密着性が優れたガルバニールド鋼板を提供するものである。

本発明はまた、鋼板の少なくとも一方の面に

400mg以下に規制するのは以下の理由による。 すなわち、盆膜の2次密着性はクロム量約10mg 未満にあっては本発明の目標水準に速し得ず、約 10mg以上ではじめて達成可能となる。従って、 クロム量の下限は10mgとする。また、400mg を上限とするのは、クロム量が10mg以上では2 次密着性はクロム量の増加につれて改善される

が、約400mgで飽和し、これをこえてもクロム 量を増加させることの特段の効果が認められなく なること、およびスポット溶接時の損耗が400 mgを越えると激しくなって電極野命が短くなるこ となどの理由で、クロム量の上限は400mgとす

また、本発明は、亜鉛めっき層中に0.02~2.0 wt%のクロムを含有させた後、通常の加熱処理を 施すことによって、鉄ー亜鉛合金相の成長とクロ ムのめっき表層部への拡散、硫化とを促進するが ルバニールド鋼板の製造方法を提供する。本発明 において、亜鉛めっき層中に含有させるクロム量 を0.02~2.0 wt%の範囲に規制するのは、本発明 者等の研究結果から、ガルスニールド鋼板の目付 量にもよるが、このクロム豊範囲が加熱処理後の ガルパニールド鋼板のめっき最宏層15g中に 10~400mg拡散操化させるに足る必要最小限 量であることが判明したのに基づく。なお、亜鉛 めっき層中に含有させるクロム量を最小限とする のは、クロムが比較的高価であること、含有させ る作業において、そのコストがクロム量が多くな るほど上昇することなどのクロム量を不必要に多 くすることによる製造コスト上昇が、2次密着性 の優れたガルバニールド鋼板を安価に製造すると いう太嶺明の目的の主旨に反するからである。

また、通常の加熱処理によって、クロムがめっ き最裏層部へ拡散膿化する機構について、本発明 者等は以下のように推築した。

クロムを合有する亜鉛めっき層は加熱処理に よって、加熱開始初期には鋼板素地中の鉄と亜鉛 めっき層中の亜鉛との相互拡散反応によって、鉄 - 亜鉛合金相が成長する。このとき、相互拡散反 応端(すなわち、亜鉛からなる層と合金相からな

て、本発明者等の研究によれば、予めクロムを含 有する亜鉛塊を溶製し、これを通常の溶融亜鉛 めっき裕に溶解して、このめっき裕中で鋼板裏面 上にめっきすることによって結果的に含有させる ことができる。また、電解法によって亜鉛めっき とクロムめっきとを前後して付着させることに よって、クロムを亜鉛めっき層中に含有させるに - とが-できる。なお、宿・融・亜鉛中に0-8-wt%以上の クロムを含有させるには長時間を要し、また完全 に溶解させることが困難であるが、このような場 合、電解法を用いると容易となることも判っ t.

次に本発明を実施例につき具体的に説明する。 (取版例1)

ゼンジマータイプの溶融亜鉛めっきラインにお いて、低炭素アルミニウムキルド鋼板(板厚0.8 ■■) を、クロム濃度を 0~0.8 %の範囲の各水準 に調整した溶融亜鉛めっき裕(アルミニウム健度 0.18%、 裕温 4 8 0 ℃) 中に侵積めっきし、目付 母を片面20~100g/mの範囲の各水準に調整 時間昭60-155660(3)

の反応に殆ど関与しない る層との界面)には、 クロムは強化する。加熱処理完了時には、反応媒 はめっき最表層に達し、めっき全層が鉄ー亜鉛合 合相からなる。これと同時にクロムの殆どはめっ き層の最裏層部へ膿化する。このようにクロムを 合有する亜鉛めっき層に加熱処理を施すことに よって、鉄-亜鉛合金相の成長とクロムの最表層 部方向への優化とが同時に進行し、その結果、盤 膜の2次密着性が著しく優れたガルパニールド鋼 板が製造されるのである。

また、めっき層中にクロムを含有させた後、加 熱処理を施すことによって得られるガルバニール ド銅板は、従来のガルバニールド鋼板に比べめっ き層加工性が向上する。この理由について定かで はないが、クロムを含有するガルバニールド鋼板 のめっき層を構成する鉄-亜鉛合金結晶は微細 で、かつ密であることが確認されたことから、こ れがめっき層加工性の向上に寄与しているものと 思われる。

クロムをめっき暦中に含有させる方法につい

した後、直ちに加熱処理炉に導き、一般的な加熱 条件(板框500~600℃、加熱時間6~30 秒間)で加熱し、鉄邊度8~15%の各種ガルバ ニールド鉧板を製造した。

これらについて、(1+49) 希硫酸でめっき 最裏面から鋼板素地方向へと段階的に溶解し、溶 液中に含まれるFe, Zn, Crの各量を原子吸光光度 法-で-定-量-した。--また、--同時に-金膜の-2-次密-着-性-、 スポット溶接性およびめっき層の加工性の評価を 一般的な下記の各試験方法により行なった。

(1) 盆膜の2次密着性

一般的な脱脂、水洗、乾燥の各処理を順次 行なった後、これにカチオン型電着盤装(焼付後 膜厚20畑)を行なったものを試験片とし、これ を 5 0 ℃の温水中に 2 4 時間長債後、室内放置 24時間を1サイクルとして10サイクルを繰り 返し行なった試験片について、試験面が凸側とな るようデュポン衝撃試験(荷重1Kg、撃心径光イ ンチゅ、高さ50cm)を行い、これにセロテープ を貼り付け剝がして、テープ上に付着した強膜片 の品で比較評価した

五数評価した 5 … 強膜片の付着なし

4 … 给胶片微量

3 … 焓 段 片 少 量

2 … 墊膜片多量

1… ಯ膜片極めて多量

(2) スポット溶接性

1 対のクロム鋼合金製電板により、3 秒間に1 回の割合で連続打点を行なってナゲット形成が不能になるまでの打点数で比較評価した。

. ◎ ... 2 0 0 0 資料下

〇…3000~5000点

△…1500~3000点

× ··· 1 5 0 0 点未捣

(3) めっき層の加工性

試験面を内側として90°曲げし、これに セロテープを貼り付け剝がしてテープ上に付着し た亜鉛粉の量を、下記の基準で作成した限度見太 と比較評価した。

5 …亜鉛粉の付着なし

照)では、10mgまではクロム量の増加につれて 急激に改善され、約10mgでほぼ本発明の目標本 準に達し、10mgをこえると10mg以下ほどでは ないが、クロム量の増加につれて改善される。クロム量が20mg以上(第2a図参照)ではクロム 量の増加につれて改善されるが、約400mgでほ ぼ飽和することが判る。

- 第-2-表-は、- 最表-層-1-5-g/m-中-の-ク-ロ-ム量とスーポット 密接性との関係を示す。この表から、スポット密接性はクロム量約400mgをこえるとクロム量の増加につれて著しく劣化することが判る。

第3表は、従来のガルバニールド鋼板および本 発明のガルバニールド鋼板のめっき層の加工性を 示す。この表から、本発明のガルバニールド鋼板 は従来のガルバニールド鋼板に比べめっき層の加 工性が著しく優れていることが判る。

(実施例2)

低炭素アルミニウムキルド鋼板(板厚0.7 mm) に脱脂、水洗、乾燥の各処理を施した後、これに 4 …更拍

3 … 亜鉛粉少量

2 … 亜鉛粉多量

1…亜鉛粉種めて多量

第1 表は、加熱処理前のめっき層中のクロム複度とガルバニールド鋼板のめっき最表層 1 5 g/m 中のクロム量(ng)との関係を示す。この表より、クロム量を0.02~0.8 wt%の範囲にすることによって、ガルバニールド鋼板のめっき最要層 1 5 g/m 中のクロム量を本発明の範囲 1 0 mg以上 4 0 0 mg以下とすることが可能であることが判る。

第1図は、ガルパニールド鋼板のめっき層の溶解しためっき量(Fe+Zn)と塗膜2次密着性との関係を示す。この図から、2次密着性のパラッキの幅は溶解めっき量が約15g/mmのとき最小であることが判る。

第2図は、最衷層15g/m中のクロム量と塗膜 2次密着性との関係を示す。この図より、2次密 着性はクロム量が0~20mgの範囲(第2b図参

無水クロム酸70g/2、硫酸0.3 g/2でなる電解クロムめっき浴および塩化亜鉛240g/2、塩化アンモニウム260g/2でなる電解亜鉛めっき浴で順次クロムめっきと亜鉛めっきとを行い、水洗乾燥後直ちに加熱処理炉に導き、一般的な加熱条件(板温500~600℃、加熱時間4~30秒間)で加熱し、鉄漆度8~15%の名種ガルバニ

これらについて、加熱処理前のクロム濃度とガルバニールド鋼板のめっき最表層 1 5 g/m 中のクロム量との関係および強度の 2 次密着性を調べた。 なお、クロム量の定量および強膜の 2 次密着性の評価試験方法は実施例 1 と同様にして行なった。

ーールードー個・板・を・製・浩・しった。

第4表は、加熱処理前のクロム濃度とめっき最 表層 1 5 g/m 中のクロム量との関係を示す。この 要より、クロム濃度を0.02~2.0 wt%の範囲にす ることによって、めっき最要層 1 5 g/m 中のクロ ム量を 1 0 mg以上 4 0 0 mg以下とすることが可能 であることが判る。また、途段の 2 次密着性に関 しても、めっき最表層 1 プロのクロム量が本発明の規制範囲内のものはでずれも本発明の目標 水準以上であることが確認された。

市 1 表

単位:■8

クロム含有量 wt% 目付量 g/m	0.02	0.04	0.07	0.10	0.15	0.20	0.30	0.40	0.50	0.80
. 20	3	8	11	17	22	34	4 8	62	87	112
4.0	. 8	14	24	32	50	58	98	112	183	212
. 80	10	21	35	48	63	91	128	171	233	301
80	14	28	44	82	82	118	178	220	311	388
100	18	33	80	71	111	122	198	238	362	497

第 2 表

クロム量 (mg)	10	50	100	200	300	400	450	500
スポット溶接性	0	0	0	0	0	0~4	Δ.	×

第 4 表

クロム含有量 vt% 目付量8/m	0.02	0.05	0.1	0.2	0.5	1.0	1.5	2.0
- 20	3	8	16	33	85	178	268	375
40	. 8	14	30	5 1	149	322	488	688
80	8	20	50	88	230	388	828	888
80	12	31	59	122	321	677	888	1100

-355-

第 3 麦

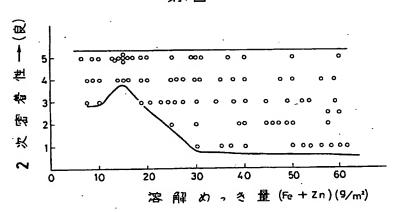
(クロム濃度	0.02	vt%)	4 .	5 ,	4 .	5 ,	5
(同上	0.08	ut%)	5,	5,	5 ,	5 ,	5
(同上	0.5	wt%)	5,	5 ,	5,	5 ,	5
(同上	1.0	wt%)	4 .	4 ,	4 .	4 .	5
(同上	2.0	wt%)	4 .	4 .	4 .	4 .	4
(クロム濃度	0	wt%)	1 ,	2 ,	2 ,	2 ,	2
(同上	0	wt%)	2 ,	2 ,	3 ,	2 ,	2
	(同上(同上(同上(口上(クロム濃度	(同上 0.08(同上 1.0(回上 2.0(クロム濃度 0	(同上 0.08 wt%) (同上 0.5 wt%) (同上 1.0 wt%) (同上 2.0 wt%) (クロム濃度 0 wt%)	(同上 0.08 vt%) 5, (同上 0.5 vt%) 5, (同上 1.0 vt%) 4, (同上 2.0 vt%) 4, (クロム濃度 0 vt%) 1,	(同上 0.08 vt%) 5, 5, (同上 0.5 vt%) 5, 5, (同上 1.0 vt%) 4, 4, (同上 2.0 vt%) 4, 4, (クロム濃度 0 vt%) 1, 2,	(同上 0.08 vt%) 5 , 5 , 5 , (同上 0.5 vt%) 5 , 5 , 5 , (同上 1.0 vt%) 4 , 4 , 4 , (同上 2.0 vt%) 4 , 4 , 4 , (クロム濃度 0 vt%) 1 , 2 , 2 ,	(同上 0.5 wt%) 5, 5, 5, 5, (同上 1.0 wt%) 4, 4, 4, 4, 4, (同上 2.0 wt%) 4, 4, 4, 4, 4, 4, 4, 4, 4, 4, 4, 4, 4, 4

4. 図面の簡単な説明

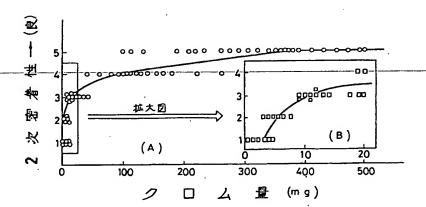
第1図は溶解クロムめっき最と塗膜の2次密 着性との関係を示すグラフ、第2a図はめっき最 表層15g/m中のクロム量と塗膜の2次密着性と の関係を示すグラフ、第2b図は第2a図の部分 拡大したグラフである。

特許 出願 人 川崎製鉄株式会社 代理人 弁理士 渡 辺 望 稔

第1図



第2図



手統補工 (方式)

· 昭和59年5月18日

特許庁長官 若杉和 夫 殿



1.事件の表示 昭和59年特許顧第11493号

2.発明の名称

3. 補正をする者

事件との関係 特許出願人

住 所 兵庫県神戸市中央区北本町通1丁目1番28号

名 称 (125)川崎製鉄株式会社

4.代理人 〒101 電話864-4498

住 所 東京都千代田区岩本町3丁目2番2号

千代田岩本ビル 4階

氏 名 (8015) 弁理士 渡 辺 望 ま



5. 補正命令の日付 昭和59年4月24日

6 . 補正の対象 明細書の「図面の簡単な説明」の欄

7. 補正の内容 別紙の通り



7. 補正の内

明細書第18頁第3行~第6行の「第2a図・・・である。」を次の通り訂正する。